(19)日本国特許庁 (JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2001-271646 (P2001-271646A)

(43)公開日 平成13年10月5日(2001.10.5)

(51) Int,Cl,7

識別記号

FΙ

テーマコード(参考)

F 0 2 B 19/08

F 0 2 B 19/08

F 3G023

審査請求 未請求 請求項の数4 OL (全 6 頁)

(21)出願番号

特願2000-83167(P2000-83167)

(22)出願日

平成12年3月24日(2000.3.24)

(71)出願人 000001052

株式会社クボタ

大阪府大阪市浪速区敷津東一丁目2番47号

(72)発明者 甲斐 昭彦

大阪府堺市築港新町3丁8番 株式会社ク

ボタ堺臨海工場内

(74)代理人 100068892

弁理士 北谷 寿一

Fターム(参考) 3G023 AA02 AA07 AB05 AC04 AD27

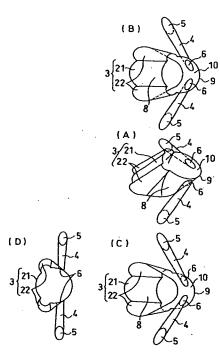
AD28

## (54)【発明の名称】 ディーゼル機関の渦流室式燃焼室

#### (57)【要約】

【課題】 主噴孔内の主噴流に副噴孔から出た副噴流を 左右両側から衝突・撹拌混合させて、微小渦流を多量に 発生させて、空気と燃料との混合性能を高める。主噴流 を副噴流の合流で加速させて、渦流室内の旋回渦流を強 化して、混合性能をさらに高める。

【解決手段】 左右一対の各副噴孔4の基端部5を主燃焼室の上端面に開口するのに対して、副噴孔4の先端部6を主噴孔3の周壁面8に開口して、この副噴孔4の先端部6を主噴孔3に合流させる。各副噴孔4の先端部6は、主噴孔3の周壁面8の中でも、シリンダ軸心から遠い側に位置する外周寄り周壁面部分9で、かつ主燃焼室1よりも渦流室2に近い側に位置する先端寄り周壁部分10に開口させる。各副噴孔4は、その基端部5から先端部6に向かって次第に細くなる先すぼまり状に形成した。



監修 日本国特許月

#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 主燃焼室(1)と渦流室(2)とを、主噴孔 (3)と左右一対の副噴孔(4)とで連通させた、ディーゼ ル機関の渦流室式燃焼室において、

左右一対の各副噴孔(4)の基端部(5)を主燃焼室(1)の 上端面(7)に開口するのに対して、副噴孔(4)の先端部 (6)を主噴孔(3)の周壁面(8)に開口して、この副噴孔 (4)の先端部(6)を主噴孔(3)に合流させた、

ことを特徴とするディーゼル機関の渦流室式燃焼室。

【請求項2】 請求項1に記載したディーゼル機関の渦 10 流室式燃焼室において、

前記各副噴孔(4)の先端部(6)は、主噴孔(3)の周壁面 (8)の中でも、シリンダ軸心(11)から遠い側に位置する 外周寄り周壁面部分(9)に開口させた、ことを特徴とす るもの.

【請求項3】 請求項1または2に記載したディーゼル 機関の渦流室式燃焼室において、

前記各副噴孔(4)の先端部(6)は、主噴孔(3)の周壁面 (8)の中でも、主燃焼室(1)よりも渦流室(2)に近い側 に位置する先端寄り周壁面部分(10)に開口させた、こと 20 を特徴とするもの。

【請求項4】 請求項1・2または3に記載したディー ゼル機関の渦流室式燃焼室において、

前記各副噴孔(4)は、その基端部(5)から先端部(6)に 向かって次第に細くなる先すぼまり状に形成した、こと を特徴とするもの。

#### 【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、ディーゼル機関の 渦流室式燃焼室に関する。

#### [0002]

【従来の技術】ディーゼル機関の渦流室式燃焼室とし て、従来技術では特開昭59-194029号公報に掲 載されたものがある。これは、図6および図7に示すよ うに、次のように構成されている。図6は従来技術を示 す主燃焼室と渦流室の要部縦断側面図。図7は図6のVI I-VII線断面矢視図である。

【0003】主燃焼室(1)と渦流室(2)とを、主噴孔 (3)と左右一対の副噴孔(4)とで連通させた、ディーゼ ル機関の渦流室式燃焼室において、

左右一対の各副噴孔(4)の基端部(5)を主燃焼室(1)の 上端面(7)に開口するのに対して、副噴孔(4)の先端部 (6)を副噴孔(2)の底面にに開口して、この副噴孔(4) を主噴孔(3)と並列状に設けたものである。

## [0004]

【発明が解決しようとする課題】上記従来技術では、つ ぎの問題点を有する。

[ イ. 主噴孔(3)内を流れる主噴流と、各副噴孔 (4)を流れる副噴流とは、微小渦流を多量に発生させて 昆合性能を高めることが、期待できない。 ]

【0005】ディーゼル機関の圧縮行程において、主燃 焼室(1)内の空気は、主噴孔(3)および各副噴孔(4)を 通って、渦流室(2)に圧し込まれ、渦流室(2)内で旋回 して旋回渦流を形成する。このとき、主噴孔(3)内を流 れる主噴流と、各副噴孔(4)を流れる副噴流とは、互い に撹拌混合して乱流を発生させ合うことが無いので、微 小渦流を多量に活発に発生させて、空気と燃料との混合 性能を高めることが、期待できない。

【0006】[ ロ. 主噴流と副噴流とは互いに流速 を高め合うことが無く、渦流室(2)内での混合性能を高 められない。 ] 圧縮行程において、主噴孔(3)内を流 れる主噴流と、副噴孔(4)内を流れる副噴流とは、分散 して並列に流れるため、互いに流速を高め合うことが無 く、渦流室(2)内の旋回渦流の旋回力を強化して空気と 燃料との混合性能を向上させることが期待できない。

【0007】本発明の課題は、次のようにすることにあ

(イ). ディーゼル機関の圧縮行程において、主噴孔内 を流れる主噴流に副噴孔から流れ出た副噴流を左右両側 から衝突・撹拌混合させて、微小渦流を多量に活発に発 生させて、空気と燃料との混合性能を高める。

(ロ). 主噴流を副噴流の合流で加速させて、渦流室内 の旋回渦流を強化して、空気と燃料との混合性能をさら に高める。

【0008】(ハ). 主噴流のうちの流速の早い部分を 副噴流で撹拌混合させることにより、微小渦流の発生量 を一層増大させて、混合性能を一層向上させる。

(二). 主噴流と副噴流との複合噴流を渦流室内で左右 に拡がらせて、渦流室内での混合性能・空気利用率を向 上させる。

(ホ). 副噴流を加速することにより、副噴流と主噴流 との合流部分での撹拌混合を強化して、微小渦流の発生 量を更に増大させる。

[0009]

【課題を解決するための手段】本発明のディーゼル機関 の渦流室式燃焼室は、上記課題を解決するために、例え ば図1-図5に示すように、次のように構成したことを 特徴とする。

【0010】〇 発明1. 請求項1. 図1-図5参 40

図1-図5は本発明のディーゼル機関の渦流室式燃焼室 の実施形態1を示す。図1は主噴孔と副噴孔の周面の形 状を示す図である。図1 (A) は斜視図、図1 (B) は 平面図、図1(C)は底面図、図1(D)は主噴孔の軸 心方向から見た底面図である。

【0011】図2は主噴孔と副噴孔とを形成した噴孔口 金の形状を示す図である。図2(A)は縦断側面図、図 2 (B) は図2 (A) のB-B線断面矢視図、図2 (C) は図2 (B) のC-C線断面矢視図である。図3 50 は主噴流と副噴流の流れを示す噴孔口金の横断平面図。

図4は主燃焼室と渦流室の縦断側面図。図5は図4のV-V線断面矢視図である。

【0012】主燃焼室(1)と渦流室(2)とを、主噴孔(3)と左右一対の副噴孔(4)とで連通させた、ディーゼル機関の渦流室式燃焼室において、左右一対の各副噴孔(4)の基端部(5)を主燃焼室(1)の上端面(7)に開口するのに対して、副噴孔(4)の先端部(6)を主噴孔(3)の周壁面(8)に開口して、この副噴孔(4)の先端部(6)を主噴孔(3)に合流させたものである。

【0013】〇 発明2. 請求項2. 図1-図4参 *10* 照.

上記発明1のディーゼル機関の渦流室式燃焼室において、前記各副噴孔(4)の先端部(6)は、主噴孔(3)の周壁面(8)の中でも、シリンダ軸心(11)から遠い側に位置する外周寄り周壁面部分(9)に開口させたものである。

【0014】〇 発明3. 請求項3. 図1-図4参 照.

発明1または発明2に記載したディーゼル機関の渦流室式燃焼室において、前記各副噴孔(4)の先端部(6)は、主噴孔(3)の周壁面(8)の中でも、主燃焼室(1)よりも 20 渦流室(2)に近い側に位置する先端寄り周壁面部分(10) に関口させたものである。

【0015】〇 発明4. 請求項4. 図1·図2参照.

発明1・発明2または発明3に記載したディーゼル機関の渦流室式燃焼室において、前記各副噴孔(4)は、その基端部(5)から先端部(6)に向かって次第に細くなる先すぼまり状に形成したものである。

[0016]

【発明の効果】本発明のディーゼル機関の渦流室式燃焼 30 室は、つぎの効果を奏する。○ 発明1. 請求項1. 図1-図5参照.

図1-図5は本発明のディーゼル機関の渦流室式燃焼室の実施形態1を示す。図1は主噴孔と副噴孔の周面の形状を示す図である。図1 (A)は斜視図、図1 (B)は平面図、図1 (C)は底面図、図1 (D)は主噴孔の軸心方向から見た底面図である。

【0017】図2は主噴孔と副噴孔とを形成した噴孔口金の形状を示す図である。図2(A)は縦断側面図、図2(B)は図2(A)のB-B線断面矢視図、図2(C)は図2(B)のC-C線断面矢視図である。図3は主噴流と副噴流の流れを示す噴孔口金の横断平面図。図4は主燃焼室と渦流室の縦断側面図。図5は図4のV-V線断面矢視図である。

【0018】[ イ. 主噴流(12)に副噴流(13)が左右両側から衝突・撹拌混合して、微小渦流を多量に活発に発生させて、空気と燃料との混合性能を高める。 ] ディーゼル機関の圧縮行程において、主燃焼室(1)内の空気は、主噴孔(3)および各副噴孔(4)を通って、渦流室(2)に圧し込まれ、渦流室(2)内で旋回して旋回渦流(1 50

6)を形成する。

【0019】このとき、図3に示すように、主噴孔(3)内を流れている主噴流(12)に対して、各副噴孔(4)から流れ出た副噴流(13)が左右両側から流れ込んで来て衝突し、撹拌混合して乱流を発生させて、微小渦流を多量に活発に発生させる。

【0020】この活発に発生した微小渦流は、渦流室(2)内を旋回する旋回渦流(16)が形成されていく間も良好に存在し続け、図4に示す燃料噴射ノズル(14)から噴射された噴霧燃料(15)の燃料粒子と広い接触面積で活発に接触しながら、巻き込んでいく。これにより、空気と燃料との混合性能が高まり、燃焼性能が向上する。

【0021】[ ロ. 主噴流(12)が副噴流(13)の合流で加速され、渦流室(2)内の旋回渦流(16)が強化されて、空気と燃料との混合性能をさらに高める。 ] 圧縮行程において、主噴孔(3)内で主噴流(12)が流れているところに副噴流(13)が合流するので、この合流した噴流の流速が加速され、渦流室(2)内の旋回渦流(16)の旋回力が強化されて、空気と燃料との混合性能がさらに向上する。

【0022】〇 発明2. 請求項2. 図1-図4参照.

[ ハ. 主噴流(12)のうちの流速の早い部分が副噴流(13)で撹拌混合させられて、微小渦流の発生量が一層増大して、混合性能が一層向上する。 ]

【0023】圧縮行程において、主燃焼室(1)から渦流室(2)へ向かって主噴孔(3)内を流れる主噴流(12)の各部分での流速は、シリンダ軸心(11)から近い側の断面部分よりも、遠い側の断面部分の方が、空気流動慣性の性質上、その流速が可成り速くなる。この主噴流(12)のうちの流速の早い部分に副噴流(13)を流れ込ませて、衝突・撹拌混合させるので、この撹拌混合力が大きくなって、微小渦流の発生量が一層増大し、空気と燃料との混合性能が一層向上する。

【0024】〇 発明3. 請求項3. 図1-図4参照.

[ 二. 主噴流(12)と副噴流(13)との複合噴流が渦流室(2)内で左右に拡がって、渦流室(2)内での混合性能・空気利用率が向上する。 ]

【0025】圧縮行程において、主噴孔(3)内で主噴流(12)に副噴流(13)が合流してきて突入・圧縮・撹拌・反発膨張・反射などの複合作用により、両噴流(12)(13)が合流した複合噴流が、左右に拡がり始めた直後に渦流室(2)内に入り、この渦流室(2)内で旋回渦流(16)が左右に拡がりながら形成されていく。このため、渦流室(2)内での左右両側部においても、空気と燃料との混合性能が高まり、渦流室(2)内での空気利用率が向上して、燃焼性能が向上する。

【0026】〇 発明4. 請求項4. 図1·図2参照.

5

[ ホ. 副噴流(13)が加速される分だけ、副噴流(13) と主噴流(12)との合流部分での撹拌混合が強くなり、微 小渦流の発生量が更に増大する。 ]

【0027】圧縮行程において、各副噴孔(4)内を流れる副噴流(13)は、副噴孔(4)の先すぼまり形状に沿って絞り込まれて加速される分だけ、主噴流(12)への突入力が強くなる。このため、副噴流(13)と主噴流(12)との合流部分での撹拌混合が強くなり、微小渦流の発生量が更に増大して、混合性能が更に向上する。

#### [0028]

【発明の実施の形態】以下、本発明のディーゼル機関の 渦流室式燃焼室の実施の形態を、図面に基き説明する。

○ 実施形態1. 請求項1・2・3・4. 図1-図 5参照

図1-図5は本発明のディーゼル機関の渦流室式燃焼室の実施形態1を示す。図1は主噴孔と副噴孔の周面の形状を示す図である。図1(A)は斜視図、図1(B)は平面図、図1(C)は底面図、図1(D)は主噴孔の軸心方向から見た底面図である。

【0029】図2は主噴孔と副噴孔とを形成した噴孔口 20 金の形状を示す図である。図2(A)は縦断側面図、図2(B)は図2(A)のB-B線断面矢視図、図2(C)は図2(B)のC-C線断面矢視図である。図3は主噴流と副噴流の流れを示す噴孔口金の横断平面図。図4は主燃焼室と渦流室の縦断側面図。図5は図4のV-V線断面矢視図である。

【0030】 図4・図5において、符号(23)はシリンダ、(24)はシリンダヘッド、(25)はピストン、(11)はシリンダ軸心、(27)は吸気弁口、(28)は排気弁口である。符号(1)は主燃焼室、(2)は渦流室、(3)は主噴孔、(4)は副噴孔、(26)は噴孔口金、(14)は燃料噴射ノズルである。

【0031】図1・図2に示すように、主燃焼室(1)と 渦流室(2)とを、主噴孔(3)と左右一対の副噴孔(4)と で連通させる。主噴孔(3)は、断面円形で大径の主通路 (21)の左右両脇部に、緩やかな円錐形で小径の左右一対 の脇通路(22)を連通させたものから成る。両脇通路(22) は、主燃焼室(1)から渦流室(2)に向かって、互いに左 右に緩やかに近づき合うように向けられている。

【0032】左右一対の各副噴孔(4)の基端部(5)を主 40 燃焼室(1)の上端面(7)に開口するのに対して、副噴孔 (4)の先端部(6)を主噴孔(3)の周壁面(8)に開口し て、この副噴孔(4)の先端部(6)を主噴孔(3)に左右両 側から合流させる。

【0033】前記各副噴孔(4)の先端部(6)は、主噴孔(3)の周壁面(8)の中でも、シリンダ軸心(11)から遠い側に位置する外周寄り周壁面部分(9)に開口させる。この各副噴孔(4)の先端部(6)は、主噴孔(3)の周壁面(8)の中でも、主燃焼室(1)よりも渦流室(2)に近い側に位置する先端寄り周壁面部分(10)に開口させる。前記各副噴孔(4)は、その基端部(5)から先端部(6)に向かって次第に細くなる先すぼまり状に形成する。

【0034】渦流室(2)から主燃焼室(1)に向かって見て、主噴孔(3)はシリンダ軸心(11)に向けられ、両副噴孔(2)は互いに左右に離れ合う方向へ向けられている。これにより、図5に示すように、渦流室(2)で燃焼し始めた燃焼ガスのうち、主噴孔(3)を通過した主噴出燃焼ガス流(29)は、主通路(21)と脇通路(21)とによる拡がり角度をもって、主燃焼室(1)の中央部を通過する。また、副噴孔(4)を通過した左右一対の副噴出燃焼ガス流(30)は、主燃焼室(1)の左右両側部へ接線状に流れていく。

## 【図面の簡単な説明】

【図1】図1-図5は本発明のディーゼル機関の渦流室式燃焼室の実施形態1を示す。図1は主噴孔と副噴孔の周面の形状を示す図である。図1(A)は斜視図、図1(B)は平面図、図1(C)は底面図、図1(D)は主噴孔の軸心方向から見た底面図である。

【図2】図2は主噴孔と副噴孔とを形成した噴孔口金の形状を示す図である。図2(A)は縦断側面図、図2(B)は図2(A)のB-B線断面矢視図、図2(C)30 は図2(B)のC-C線断面矢視図である。

【図3】主噴流と副噴流の流れを示す噴孔口金の横断平 面図。

【図4】主燃焼室と渦流室の縦断側面図。

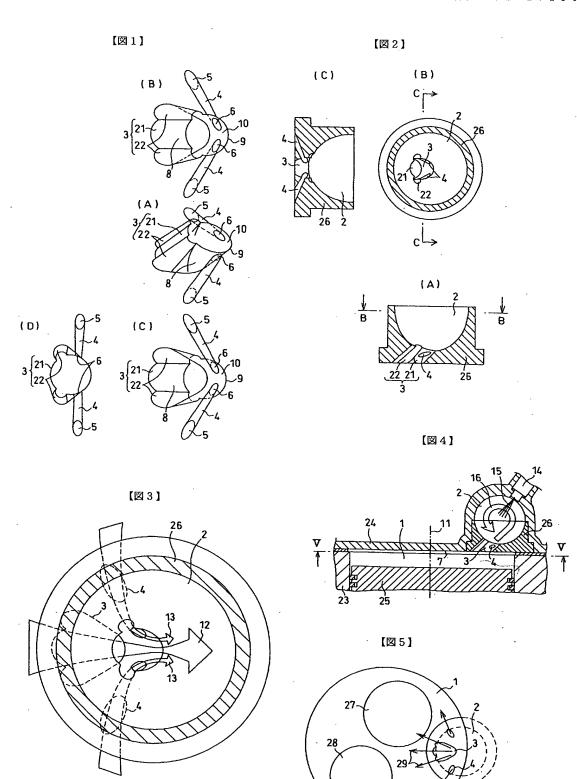
【図5】図4のV-V線断面矢視図。

【図 6 】従来技術を示す主燃焼室と渦流室の要部縦断側 面図。

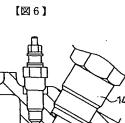
【図7】図6のVII-VII線断面矢視図。

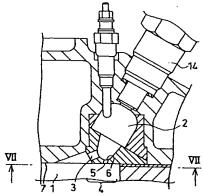
### 【符号の説明】

1 …主燃焼室、 2 …渦流室、 3 …主噴孔、 4 …副 切 噴孔、 5 …基端部、6 …先端部、 7 …上端面、 8 …周壁面、 9 …外周寄り周壁面部分、 10 …先端寄 り周壁面部分。



\_





[図7]

